

## Beschreibung

Verfahren zur Übertragung von mindestens einem ersten und  
5 zweiten Datensignal im Polarisationsmultiplex in einem optischen Übertragungssystem

Bei optischen Übertragungssystemen wird eine Erweiterung der  
Übertragungskapazität von bereits bestehenden optischen Über-  
10 tragungssystemen dadurch ermöglicht, daß die optischen Datensignale im Polarisationsmultiplex übertragen werden. Zur Übertragung von optischen Datensignalen im Polarisationsmultiplex werden jeweils zwei Trägersignale in mindestens einer  
Sendeordnung mit derselben Wellenlänge erzeugt, die jeweils  
15 mit einem Datensignal moduliert werden. Das erste und zweite modulierte Signal weisen hierbei eine zueinander orthogonale Polarisation auf. Die zueinander orthogonal polarisierten modulierten Signale werden zu einem optischen Polarisationsmultiplexsignal zusammengefasst. Das optische Polarisationsmultiplexsignal wird in die optische Übertragungsfaser eingekoppelt und über die optische Übertragungsstrecke zu einer Empfangseinheit übertragen. Empfangsseitig werden die beiden orthogonal polarisierten modulierten Signale wellenlängenabhängig und polarisationsabhängig aus dem Polarisationsmultiplex-  
20 signal rückgewonnen.

Die Rückgewinnung der beiden orthogonal polarisierten modulierten Signale aus dem Polarisationsmultiplexsignal stellt  
hierbei eines der Probleme bei der Übertragung von optischen  
30 Datensignalen im Polarisationsmultiplex dar. Hierzu ist es erforderlich aus dem übertragenen optischen Polarisationsmultiplexsignal ein Regelkriterium zur Regelung eines empfangsseitig angeordneten Polarisationsstellgliedes zu ermitteln. Mit Hilfe des anhand des geeigneten Regelkriteriums geregelten Polarisationsstellgliedes und beispielsweise eines nachfolgenden Polarisationsplitters oder eines Polarisationsfil-  
35 ters

ters werden die zueinander orthogonal polarisiert übertragenen modulierten Signale getrennt.

Für die Regelung der empfangsseitigen Trennung der beiden orthogonal polarisierten Signale sind unterschiedliche Regelkriterien bekannt. Aus der Veröffentlichung „Optical polarisation division multiplexing at 4GB/S“, von Paul M. Hill et al., IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4, No. 5, Mai 1992 ist die Verwendung von kohärenten Techniken in Kombination mit Pilottönen zur Rekonstruktion bzw. Trennung der polarisationsgemultiplexten optischen Signale bekannt. Ferner ist aus der Veröffentlichung „Fast Automatic Polarization Control System“, Heismann and Whalen, IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4, No. 5, Mai 1992 eine Trennung der polarisationsgemultiplexten optischen Datensignale anhand eines aus dem wiedergewonnenen Takt sowie den empfangenen optischen Signalen erzeugten Korrelationssignals bekannt. Zusätzlich ist aus der deutschen Patentanmeldung 10147892.5 ein Frequenzversatzverfahren zur empfangsseitigen Trennung von polarisationsgemultiplexten optischen Datensignalen bekannt, bei dem sendeseitig zur Übertragung der beiden Datensignale zwei eine Differenzfrequenz aufweisende Trägersignale verwendet werden und zur empfangsseitigen Trennung der beiden Datensignale das Spektrum der übertragenen Datensignale bei der Differenzfrequenz zur Regelung eines Polarisationsstellgliedes ausgewertet wird.

Darüber hinaus ist aus der Veröffentlichung von Mike Sieben, et al., „Optical Single Sideband Transmission at 10 Gb/s Using Only Electrical Dispersion Compensation“, Journal of Lightwave Technology, Vol. 17, No. 10, October 1999 ein Verfahren zur „Einseitenband“-Übertragung von optischen Signalen bekannt, bei dem sendeseitig mit Hilfe mindestens eines Mach-Zehnder-Modulators aus einem digitalen Basisbandsignal unter Verwendung einer Hilbert-Transformation ein optisches Einseitenbandsignal erzeugt wird. Durch die Übertragung in nur einem Seitenband wird der nichtlineare Effekt der chromatischen

Faserdispersion reduziert sowie die optische Übertragungsbandbreite erhöht.

Die Aufgabe der Erfindung ist darin zu sehen, ein neuartiges  
5 Verfahren für die Übertragung von hochbitratigen optischen Signalen im Polarisationsmultiplex mit erhöhter Übertragungsbandbreite anzugeben.

Die Aufgabe wird ausgehend von einem Verfahren gemäß Patent-  
10 anspruch 1 gelöst.

Der wesentliche Vorteil des erfindungsgemäßen Verfahrens ist darin zu sehen, daß zur Übertragung von mindestens einem ersten und zweiten Datensignal im Polarisationsmultiplex in einem optischen Übertragungssystem in einem ersten Schritt sendeseitig das erste Datensignal auf ein Seitenband eines ersten Trägersignals zur Erzeugung eines ersten seitenbandmodulierten Signal und das zweite Datensignal auf ein Seitenband eines zweiten Trägersignals zur Erzeugung eines zweiten seitenbandmodulierten Signals moduliert wird. In einem zweiten Schritt werden das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal zueinander orthogonal polarisiert sowie zu einem optischen Multiplexsignal zusammengefasst und übertragen. In einem dritten Schritt wird empfangsseitig das optische Multiplexsignal über ein Polarisationsstellglied an einen Polarisationsplitter geführt, der das übertragene optische Multiplexsignal in das erste und zweite modulierte Signal auf-  
15 trennt. Ferner werden in einem vierten Schritt das erste seitenbandmodulierte Signal in ein erstes elektrisches Signal und/oder das zweite seitenbandmodulierte Signal in ein zweites elektrisches Signal umgesetzt und in einem fünften Schritt das erste und/oder das zweite elektrische Signal bewertet sowie abhängig davon mindestens ein Regelsignal zur Regelung des Polarisationsstellgliedes abgeleitet. Vorteilhaft wird durch das erfindungsgemäße Verfahren die Übertragung von Datensignalen mit einer hohen spektralen Effizienz  
20 möglich. Durch die erfindungsgemäße Kombination der Einsei-

25

30

35

tenband- bzw. Restseitenbandmodulation sowie der optischen Polarisationsmultiplextechnik ergeben sich vorteilhaft erhöhte Toleranzbereiche für das optische Übertragungssystem gegenüber von nichtlinearen Effekten beispielsweise der chromatischen Faserdispersion.

Vorteilhaft werden zur Übertragung der beiden optischen Datensignale zwei sich um eine Differenzfrequenz unterscheidenden Trägersignale verwendet. Sendeseitig wird zur Bewertung des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals der spektrale Anteil des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals bei der Differenzfrequenz ermittelt. Zur exakten empfangsseitigen Trennung des ersten und zweiten, im Polarisationsmultiplex übertragenen seitenbandmodulierten Signals wird zumindest ein empfangsseitig angeordnetes Polarisationsstellglied geregelt, wobei die quadrierende Eigenschaft eines opto-elektrischen Wandlers, beispielsweise einer Photodiode, hierbei zur Gewinnung eines Regelkriteriums ausgenutzt wird. Aufgrund dieser quadrierenden Eigenschaften entstehen im elektrischen Spektrum des am Ausgang des opto-elektrischen Wandlers abgegebenen elektrischen Signals bei der Differenzfrequenz unerwünschte spektrale Anteile, sofern die mit Hilfe des Polarisationsplitters durchgeführte Trennung der beiden im Polarisationsmultiplex übertragenen seitenbandmodulierten Signale nicht exakt ist. Diese bei der Differenzfrequenz liegenden spektralen Anteile entstehen sowohl im ersten als auch im zweiten elektrischen Signal. Die Amplitude dieser spektralen Anteile wird zur Bildung zumindest eines Regelsignals für die Steuerung des Polarisationsstellgliedes ausgewertet. Hierbei wird das Polarisationsstellglied beispielsweise mit Hilfe des mindestens einen Regelsignals derart gesteuert, daß der bei der Differenzfrequenz entstehende spektrale Anteil minimal wird. Mit Hilfe eines derartigen scharfen Regelkriteriums wird eine möglichst exakte empfangsseitige Trennung der beiden im Polarisationsmultiplex übertragenen seitenbandmodulierten Signale möglich.

Vorteilhaft wird das erste oder zweite seitenbandmodulierte Signal sendeseitig verzögert, wodurch eine effektive Dekorrelation des ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signals erreicht wird. Hierdurch wird die Schärfe des Regelkriteriums  
5 zusätzlich erhöht.

Ein weiterer Vorteil der Erfindung ist darin zu sehen, daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen Signals sendeseitig dem ersten und/oder dem zweiten Trägersignal  
10 mindestens ein Pilottonsignal überlagert wird. Vorteilhaft wird alternativ dem ersten und/oder zweiten seitenbandmodulierten Signal ein Pilotton mit einer festgelegten Frequenz überlagert, anhand dessen nach der sendeseitigen Trennung des ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signals mit Hilfe  
15 des Polarisationsplitters und der Umsetzung in ein erstes und zweites elektrisches Signal eine eindeutige Identifizierung des ersten und zweiten elektrischen Signal als solche möglich wird. Alternativ können zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen Signals das erste und das zweite Datensignal mit unterschiedlichen Übertragungsbitraten oder Datenformaten übertragen werden. In einer weiteren alternativen Ausführungsform weisen das erste und zweite Datensignal unterschiedliche Übertragungsbitraten auf und somit kann empfangsseitig das jeweilige elektrische Signal vorteilhaft an-  
20 hand der zugeordneten Übertragungsbitrate identifiziert.

Zusätzliche vorteilhafte Ausgestaltungen des erfindungsgemäßen Verfahrens sind den weiteren Ansprüchen zu entnehmen.

30 Ausführungsbeispiele des erfindungsgemäßen Verfahrens sowie des erfindungsgemäßen optischen Übertragungssystem sind im folgenden anhand eines Prinzipschaltbildes und mehreren Diagrammen näher erläutert.

35 Figur 1 zeigt beispielhaft ein optisches Übertragungssystem zur Übertragung mindestens eines ersten

und zweiten, auf ein Seitenband von Trägersignalen moduliertes Datensignal im Polarisationsmultiplex,

Figuren 2a-d zeigen beispielhaft die Leistungsspektren der ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signale, und

Figur 3 zeigt den Amplitudenverlauf des ermittelten spektralen Anteils bei der Differenzfrequenz in Abhängigkeit des Polarisationswinkels.

10

In Figur 1 ist beispielhaft ein optisches Übertragungssystem OTS schematisch dargestellt, das eine Sendeanordnung SA sowie eine über eine optische Übertragungsfaser OF angeschlossene Empfangsanordnung EA aufweist. In der Sendeanordnung SA sind beispielhaft eine erste und zweite Dateneinheit D1, D2, eine optische Signalerzeugungseinheit OSU, eine optische Splittereinheit SU, eine erste und zweite Modulatoreinheit MU1, MU2, eine erste und zweite optische Seitenbandfiltereinheit OSBF1, OSBF2, ein Polarisationskontroller PC sowie ein Polarisationsmultiplexer PM vorgesehen. Die Empfangsanordnung EA umfaßt ein Polarisationsstellglied PTF, einen Polarisationsplitter PBS, einen ersten und zweiten opto-elektrischen Wandler RX1, RX2, eine erste und zweite Filtereinheit FU1, FU2 sowie eine Regeleinheit CU. Die Regeleinheit CU weist zusätzlich eine Meß- und Bewertungseinheit MBU auf.

Die erste Dateneinheit D1 der Sendeanordnung SA ist an die erste Modulatoreinheit MU1 angeschlossen, die über die erste optische Seitenbandfiltereinheit OSBF1 und den Polarisationskontroller PC mit dem ersten Eingang i1 des Polarisationsmultiplexers PM verbunden ist. Die zweite Dateneinheit D2 ist mit der zweiten Modulatoreinheit MU2 verbunden, die über die zweite optische Seitenbandfiltereinheit OSBF2 sowie optional über ein Verzögerungselement D an den zweiten Eingang e2 des Polarisationsmultiplexers PM angeschlossen ist. Die Optionalität des Verzögerungselementes D ist in Figur 1 durch eine strichliert gezeichnete Linie angedeutet. Darüber hinaus

sind optional eine erste und zweite elektrische Seitenbandfilterereinheit ESBF1,ESBF2 vorgesehen, die zwischen der ersten Dateneinheit D1 und dem ersten Multiplexer MU1 bzw. zwischen der zweiten Dateneinheit D2 und dem zweiten Multiplexer MU2 eingeschaltet sind. Wahlweise können zur Erzeugung der elektrischen bzw. optischen Seitenbandsignale entweder die erste und zweite elektrische Seitenbandfilterereinheit ESBF1,ESBF2 oder die erste und zweite optische Seitenbandfilterereinheit OSBF1,OSBF2 eingesetzt werden.

10

Die optische Signalerzeugungseinheit OSU ist über die optischen Splitterereinheit SU, die beispielsweise ein Teilungsverhältnis von 1:2 aufweist, an die erste und zweite Modulatorereinheit MU1,MU2 angeschlossen.

15

An den Ausgang e des Polarisationsmultiplexers PM ist die optischen Übertragungsfaser OF angeschlossen, deren Ausgang an den Eingang i des Polarisationsstellgliedes PTF der Empfangsanordnung EA geführt ist. Hierbei kann die optische Übertragungsfaser OF mehrere - nicht in Figur 1 dargestellte - optische Übertragungsfaserabschnitte umfassen.

20

Der Ausgang e des Polarisationsstellgliedes PTF ist an den Eingang i des Polarisationssplitters PBS angeschlossen. Dessen erster Ausgang e1 ist mit dem ersten opto-elektrischen Wandler RX1 und dessen zweiter Ausgang mit dem zweiten opto-elektrischen Wandler RX2 verbunden. Der erste bzw. zweite opto-elektrische Wandler RX1, RX2 sind an die erste bzw. zweite Filterereinheit FU1, FU2 angeschlossen. Die erste Filterereinheit FU1, sowie die zweite Filterereinheit FU2 sind beispielsweise über eine erste bzw. eine zweite Regelleitung RL1, RL2 mit dem ersten bzw. zweiten Eingang i1, i2 der Regeleinheit CU verbunden, deren Ausgang e über eine Steuerleitung SL an den Regeleingang ri des Polarisationsstellgliedes PTF angeschlossen ist. Zur Bewertung der empfangenen elektrischen Signale weist die Regeleinheit CU beispielsweise eine Meß- und Bewertungseinheit MBU auf.

25

30

35

In der optischen Signalerzeugungseinheit OSU wird ein optisches Signal  $os$  erzeugt, wobei das optische Signal als ein  
eine konstante Frequenz aufweisendes optisches „Weißlichtsig-  
5 nal“ oder ein optisches Pulssignal ausgestaltet ist. Das optische Signal  $os$  wird an die optische Splittereinheit SU übertragen und in ein erstes und zweites Trägersignal  $ts1, ts2$  aufgeteilt. Hierbei weisen das erste und zweite Trägersignal  $ts1, ts2$  dieselbe Frequenz  $f_1, f_2$  auf. Alternativ können zwei  
10 getrennte optische Signalerzeugungseinheiten  $OSU1, 2$  – in Figur 1 nicht dargestellt – vorgesehen werden, mit deren Hilfe ein erstes und zweites Trägersignal  $ts1, ts2$  erzeugt werden, die eine um eine Differenzfrequenz  $\Delta f$  verschobene erste und zweite Frequenz  $f_1, f_2$  aufweisen. Das erste Trägersignal  $ts1$   
15 wird an die erste Modulatoreinheit MU1 und das zweite Trägersignal  $ts2$  an die zweite Modulatoreinheit MU2 übertragen.

In der ersten Dateneinheit D1 wird ein erstes Datensignal  $ds1$   
20 in einem ersten Datenformat – beispielsweise im Return-to-Zero-Datenformat (RZ) – erzeugt, das von der ersten Dateneinheit D1 an die erste Modulatoreinheit MU1 geführt wird. Durch die erste Modulatoreinheit MU1 wird das erste Datensignal  $ds1$  auf ein Seitenband des ersten Trägersignals  $ts1$   
25 moduliert und hierdurch ein erstes seitenbandmoduliertes Signal  $ms1$  erzeugt, das über die erste optische Seitenbandfiltereinheit OSBF1 und den Polarisationskontrollern PC an den ersten Eingang  $i1$  des Polarisationsmultiplexers PM gesteuert wird.

30

Analog hierzu wird in der zweiten Dateneinheit D2 ein zweites Datensignal  $ds2$  ebenfalls im ersten Datenformat oder in einem zweiten Datenformat – beispielsweise den Non-Return-to-Zero-Datenformat (NRZ) – erzeugt und von der zweiten Dateneinheit  
35 D2 an die zweite Modulatoreinheit MU2 übertragen. In der zweiten Modulatoreinheit MU2 wird das zweite Datensignal  $ds2$  auf ein Seitenband des zweiten Trägersignals  $ts2$  modu-



liert und somit ein zweites seitenbandmoduliertes Signal  $ms_2$  gebildet, das über die zweite optische Seitenbandfiltereinheit OSBF1 und optional über das Verzögerungselement D an den zweiten Eingang  $i_2$  des Polarisationsmultiplexers PM geführt wird.

Die Modulation des ersten und zweiten Trägersignals  $ts_1, ts_2$  mit dem ersten bzw. zweiten Datensignal  $ds_1, ds_2$  kann hierbei unter Verwendung einer Einseitenbandmodulation oder einer Restseitenbandmodulation erfolgen. Die Durchlaßcharakteristika der ersten und zweiten elektrischen Seitenbandfiltereinheit ESBF1, ESBF2 bzw. der ersten und zweiten optischen Seitenbandfiltereinheit OSBF1, OSBF2 sind an das jeweilige verwendete Seitenbandmodulationsverfahren angepaßt. Hierbei werden mit Hilfe der ersten und zweiten elektrischen Seitenbandfiltereinheit ESBF1, ESBF2 bzw. der ersten und zweiten optischen Seitenbandfiltereinheit OSBF1, OSBF2 das für die Übertragung des ersten bzw. zweiten Datensignals  $ds_1, ds_2$  erforderliche Seitenband vor oder nach der Modulation ausgefiltert, wobei die Seitenbandmodulation beispielsweise mit Hilfe eines Hilbert-Transformators realisiert ist - siehe hierzu die Veröffentlichung von Mike Sieben, et al., „Optical Single Sideband Transmission at 10 Gb/s Using Only Electrical Dispersion Compensation“, Journal of Lightwave Technology, Vol. 17, No. 10, October 1999.

Bei der Erzeugung des ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signals  $ms_1, ms_2$  wird deren Polarisation derart voreingestellt, daß sie zueinander orthogonal polarisiert sind und somit im Polarisationsmultiplex über die optische Übertragungsfaser OF zur Empfangsanordnung EA übertragen werden können. Zur Orthogonalisierung der Polarisation des ersten und zweiten modulierten Signals  $ms_1, ms_2$  können beispielsweise empfangsseitig Polarisationskontrollen PC vorgesehen sein. Werden das erste und zweite Trägersignal  $ts_1, ts_2$  durch zwei getrennte optische Signalerzeugungseinheiten OSU erzeugt, so ist ein Polarisationskontroller PC nicht zwingend erforder-

lich, da mit Hilfe von modernen optischen Signalerzeugungseinheiten OSU bereits optische Signale mit einer vorgegebenen Polarisierung erzeugt werden können.

- 5 Im Ausführungsbeispiel sorgt der Polarisationskontroller PC für ein orthogonales Polarisationsverhältnis zwischen dem ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signalen ms1, ms2, wobei alternativ oder zusätzlich eine Anordnung eines Polarisationskontroller PC zwischen der zweiten optischen Seitenbandfiltereinheit OSFB2 und dem Polarisationsmultiplexer erfolgen kann. Durch das Verzögerungselement D wird optional das zweite seitenbandmodulierte Signal ms2 verzögert, wodurch das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal ms1, ms2 sendeseitig dekorreliert werden können.
- 10
- 15 Das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal ms1, ms2 werden mit Hilfe des Polarisationsmultiplexers PM zu einem optischen Multiplexsignal oms zusammengefasst, das am Ausgange des Polarisationsmultiplexers PM in die optische Übertragungsfasern OF eingespeist wird. Im Anschluß werden das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal ms1, ms2 in Form des optischen Multiplexsignals oms im Polarisationsmultiplex über die optische Übertragungsfasern OF übertragen.
- 20
- 25 In der Empfangsanordnung EA wird das optische Multiplexsignal oms an den Eingang i des Polarisationsstellgliedes PTF geführt, mit dessen Hilfe die Polarisierung des übertragenen ersten und/oder zweiten seitenbandmodulierten Signals ms1, ms2 innerhalb des optischen Multiplexsignals oms geregelt werden kann. Nach der Einstellung der Polarisierung des übertragenen ersten und/oder zweiten modulierten Signals ms1, ms2 innerhalb des optischen Multiplexsignals oms wird das optische Multiplexsignal oms an den Eingang i des Polarisations-
- 30
- 35 in das erste seitenbandmodulierte Signal ms1\* und das zweite seitenbandmodulierte Signal ms2\* aufspaltet. Die Genauigkeit der Aufspaltung des optischen Multiplexsignals oms in das

erste seitenbandmodulierte und das zweite seitenbandmodulierte Signal  $ms1^*$ ,  $ms2^*$  ist abhängig von der Orthogonalität der Polarisation der beiden Signale  $ms1^*$ ,  $ms2^*$ .

- 5 Das erste seitenbandmodulierte Signal  $ms1^*$  wird am ersten Ausgang e1 des Polarisationsplitters PSB abgegeben und an den ersten opto-elektrischen Wandler RX1 gesteuert. Analog hierzu wird am zweiten Ausgang e2 des Polarisationsplitters PBS das zweite seitenbandmodulierte Signal  $ms2^*$  abgegeben und  
10 an den zweiten opto-elektrischen Wandler RX2 übertragen.

- Das rückgewonnene erste und zweite seitenbandmodulierte Signal  $ms1^*$ ,  $ms2^*$  werden durch den ersten bzw. zweiten opto-elektrischen Wandler RX1, RX2 in ein erstes bzw. zweites elektrisches Signal  $es1$ ,  $es2$  umgesetzt, das an die erste bzw.  
15 zweite Filtereinheit FU1, FU2 gesteuert wird.

- Mit Hilfe der ersten und zweiten Filtereinheit FU1, FU2 wird ein ausgewählter spektraler Anteil des ersten und des zweiten elektrischen Signals  $es1$ ,  $es2$  heraus gefiltert und das gefilterte erste und zweite elektrische Signal  $es1_f$ ,  $es2_f$  über die erste und zweite Regelleitung RL1, RL2 an die Regeleinheit CU übertragen.  
20

- 25 In der Regeleinheit CU wird mit Hilfe der Meß- und Bewertungseinheit MBU die Amplitude des gefilterten ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals  $es1_f$ ,  $es2_f$  bestimmt und die Amplitude/n anschließend bewertet. Ausgehend von dem Bewertungsergebnis wird mindestens ein Regelsignal  $rs$  zur Regelung des Polarisationsstellgliedes PTF abgeleitet, das über die Steuerleitung SL an den Regeleingang  $ri$  des Polarisationsstellgliedes PTF geführt wird. Zur Bildung des Regelsignals  $rs$  kann beispielsweise die Spannungsamplitude oder die Stromamplitude oder die Leistungsamplitude des gefilterten  
30 ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals  $es1_f$ ,  $es2_f$  gemessen und ausgewertet werden. Hierbei wird durch das über das Regelsignals  $rs$  gesteuerte Polarisationsstellglied PTF

die Polarisation des optischen Multiplexsignales  $oms$  derart verändert, dass die durch die Meß- und Bewertungseinheit MBU der Regeleinheit CU ermittelte Amplitude des gefilterten ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals  $es1_F, es2_F$  minimal wird. Dies bedeutet, dass die Empfangsanordnung EA bestehend aus dem Polarisationsstellglied PTF und dem Polarisationsplitter PBS zur Trennung des ersten seitenbandmodulierten Signals  $ms1$  und des zweiten seitenbandmodulierten Signals  $ms2$  optimal eingestellt ist.

10

Die Regelung des Polarisationsstellgliedes PTF kann hierbei auf verschiedene Arten erfolgen, beispielsweise durch Pilotonverfahren, Korrelationsverfahren sowie Interferenzverfahren. Besonders bevorzugt ist eine Regelung gemäß dem Frequenzversatzverfahren (siehe hierzu die Lehre der deutschen Patentanmeldung 10147892.5). Bei einer derartigen Regelung weisen das erste und zweite Trägersignal  $ts1, ts2$ , des ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signals  $ms1, ms2$  eine Differenzfrequenz  $\Delta f$  auf. Aufgrund der quadrierenden Eigenschaften des ersten und zweiten opto-elektrischen Wandlers  $RX1, RX2$  wird bei der Differenzfrequenz  $\Delta f$  ein spektraler Anteil erzeugt. Bei optimaler Einstellung des Polarisationsstellgliedes PTF weisen diese spektralen Anteile des ersten und zweiten elektrischen Signals  $es1, es2$  ein Minimum auf bzw. sind nicht mehr meßbar. Somit werden durch die erste und zweite Filtereinheit  $FU1, FU2$  dieser relevante Spektralanteil bei der Differenzfrequenz  $\Delta f$  des ersten und zweiten elektrischen Signals  $es1, es2$  ausgefiltert und durch die Meß- und Bewertungseinheit MBU die Amplitude des gefilterten ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals  $es1_F, es2_F$  bestimmt. Die erste und zweite Filtereinheit  $FU1, FU2$  sind hierzu beispielsweise als Bandpaßfilter mit einer der Differenzfrequenz  $\Delta f$  entsprechenden Mittenfrequenz  $f_M$  (im betrachteten Ausführungsbeispiel beispielsweise  $f_M = 10 \text{ GHz}$ ) und einer Bandbreite von beispielsweise 1 GHz um die Differenzfrequenz  $\Delta f$  ausgestaltet. Typische Werte für die Differenzfrequenz  $\Delta f$  des

35

ersten und zweite Trägersignals  $ts_1, ts_2$  liegen im Bereich größer ein Gigahertz.

5 Durch die in Figur 1 dargestellte Anordnung wird somit eine exakte empfangsseitige Trennung der zueinander orthogonal polarisiert übertragenen ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signale  $ms_1, ms_2$  realisiert.

10 In den Figuren 2a bis 2d sind beispielhaft in mehreren Diagrammen die Leistungsspektren bzw. -verteilungen PSD der ersten und zweiten optischen seitenbandmodulierten Signale  $ms_1, ms_2$  über der Frequenz  $f$  aufgetragen. Dies ist beispielhaft für die Übertragung von zwei optischen, im NRZ-Datenformat vorliegenden Datensignalen  $ds_1, ds_2$  unter Verwendung des Ein-  
15 seitenbandmodulationsverfahrens mit einer Übertragungsrate von je 10 Gbit/s dargestellt. Das erste optische seitenbandmodulierte Signal  $ms_1$  ist jeweils durch eine durchgezogene Linie und das zweite optische seitenbandmodulierte Signal  $ms_2$  jeweils durch eine punktierte Linie angedeutet.

20 In Figur 2a ist beispielhaft die Leistungsverteilung PSD über der Frequenz  $f$  für ein erstes und zweites seitenbandmoduliertes Signal  $ms_1, ms_2$  dargestellt, deren erstes bzw. zweites Trägersignal  $ts_1, ts_2$  dieselbe Frequenz  $f_T = f_1 = f_2$  aufweisen.  
25 Ferner sind zur Übertragung des ersten und zweiten Datensignals  $ds_1, ds_2$  zwei zueinander spiegelsymmetrische Einseitenbänder gewählt.

30 In Figur 2b weisen das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal  $ms_1, ms_2$  ebenfalls ein erstes bzw. zweites Trägersignal  $ts_1, ts_2$  mit derselben Frequenz  $f_T = f_1 = f_2$  auf, wobei die das erste und Datensignal  $ds_1, ds_1$  auf das identische Einseitenband moduliert sind.

35 Figur 2c zeigt die Leistungsverteilung PSD des ersten und zweiten optischen seitenbandmodulierten Signals  $ms_1, ms_2$  über der Frequenz  $f$  für den Fall einer Verschiebung der Frequenzen

des ersten und zweiten Trägersignals  $ts_1, ts_2$  um ein Differenzfrequenz  $\Delta f$  und Figur 2d zeigt das resultierende Spektrum für den in Figur 2c dargestellten Anwendungsfall.

- 5 In Figur 3 ist die Amplitudenverlauf AV in logarithmischen Maßstab [dB] des ermittelten spektralen Anteils, beispielsweise der Leistungsamplitude des gefilterten ersten und/oder elektrischen Signals  $es_1, es_2$ , bei Vorliegen einer Differenzfrequenz  $\Delta f = 10$  GHz der beiden Trägersignale  $ts_1, ts_2$  in
- 10 Abhängigkeit des Polarisationswinkels  $pa$  in einem Diagramm dargestellt. An der Abszisse des Diagramms ist der Polarisationswinkel  $pa$  und an der Ordinate die Amplitude  $P$  angetragen. Der Amplitudenverlauf AV weist ein Maximum MAX bei einem Polarisationswinkel von  $pa = 45^\circ$  auf, d.h. bei einer Polarisationsverschiebung zwischen dem ersten und zweiten elektrischen Signal  $es_1, es_2$  von  $45^\circ$  weist die bei der Differenzfrequenz  $\Delta f$  aufgrund der quadrierenden Eigenschaft des ersten und/oder zweiten opto-elektrischen Wandler  $RX_1, RX_2$  hervorgerufene spektrale Anteil ein Maximum MAX auf. Dieses Maximum
- 15 MAX des spektralen Anteils bei der Differenzfrequenz  $\Delta f$  nimmt sowohl mit zunehmender als auch mit abnehmender Polarisationsverschiebung zwischen dem ersten und zweiten elektrischen Signal  $es_1, es_2$  ab und erreicht ein erstes Minimum  $MIN_1$  bei  $0^\circ$  sowie ein zweites Minimum  $MIN_2$  bei  $90^\circ$ . In dem ersten und zweiten Minimum  $MIN_1, MIN_2$  sind das innerhalb des optischen Modulationssignals  $oms$  übertragene erste und zweite
- 20 seitenbandmodulierte Signal  $ms_1, ms_2$  ideal orthogonal polarisiert und können somit nahezu perfekt mit Hilfe des Polarisationsplitters PBS getrennt werden. Hierbei ist bei Auftreten des ersten Minimums  $MIN_1$  bei einem Polarisationswinkel von  $pa = 0^\circ$  das modulierte Signal der einen Polarisation, beispielsweise das erste modulierte Signal  $ms_1$ , und bei Auftreten des zweiten Minimums  $MIN_2$  bei einem Polarisationswinkel von  $pa = 90^\circ$  das modulierte Signal der anderen Polarisation, beispielsweise das zweite modulierte Signal  $ms_2$ , perfekt erfaßt.
- 25 Alle anderen Polarisationswinkel  $pa$  sind bei der Regelung un-

erwünscht und führen bei der Trennung des ersten und zweiten modulierten Signals  $ms_1, ms_2$  zu Übersprechen.

5 Durch die mit Hilfe des in der Sendeanordnung SA optional vorgesehenen Verzögerungselements D durchgeführte Verzögerung beispielsweise des zweiten seitenbandmodulierten Signals  $ms_2$  wird das in Figur 3 dargestellte Regelkriterium noch kontrastreicher, wodurch ein noch schärferes Regelsignal  $rs$  in der Regeleinheit CU gebildet werden kann. Hierzu können wahl-  
10 weise das erste oder das zweite seitenbandmodulierte Signal  $ms_1, ms_2$  mit Hilfe eines oder weiterer Verzögerungselemente D verzögert werden.

15 Zusätzlich können sowohl das erste und/oder das zweite gefilterte elektrische Signal  $es_1, es_2$  zur Bildung zumindest eines Regelsignals  $rs$  ausgewertet werden.

Darüber hinaus ist eine zusätzliche Filterung des ersten und zweiten elektrischen Signals  $es_1, es_2$  bei weiteren Frequenzen  
20 neben der Differenzfrequenz  $\Delta f$  mit Hilfe der ersten und zweiten Filtereinheit FU1, FU2 oder weiterer Filtereinheiten möglich, um hierdurch weitere Informationen über die Polarisation des ersten und zweiten elektrischen Signals  $es_1, es_2$  zu erhalten. Diese weiteren Informationen können anschließend  
-25 zur Erhöhung des Kontrastes des mindestens einen Regelsignals  $rs$  weiterverarbeitet werden.

Zur empfangsseitigen Unterscheidung des mit Hilfe des Polarisationsplitters PBS getrennten ersten und zweiten elektrischen Signals  $es_1, es_2$  können das erste und das zweite Datensignal  $ds_1, ds_2$  mit unterschiedlichen Übertragungsbitraten übertragen werden oder alternativ kann sendeseitig dem ersten und/oder dem zweiten Trägersignal  $ts_1, ts_2$  oder dem ersten und zweiten modulierten Signal  $ms_1, ms_2$  mindestens ein Pilotton-  
30 signal überlagert werden. Hierbei wird entweder durch die empfangsseitige Bestimmung der Übertragungsbitrate des jeweiligen elektrischen Signals  $es_1, es_2$  oder durch die empfangs-  
35

seitige Identifizierung des Pilottons signals das erste und zweite elektrische Signal es1,es2 als solches identifiziert und kann anschließend signalspezifisch weiterverarbeitet werden.

- 5
- Darüber hinaus ist eine empfangsseitige Unterscheidung des mit Hilfe des Polarisationsplitters PBS getrennten ersten und zweiten elektrischen Signals es1,es2 durch die Verwendung von unterschiedlichen Übertragungsbitraten für das erste und
- 10 zweite Datensignal ds1,ds2 möglich. Alternativ können auch das erste und zweite Datensignal ds1, ds2 zu empfangsseitigen Unterscheidungszwecken in unterschiedlichen Datenformaten, beispielsweise RZ und NRZ, übertragen werden.
- 15 Zur weiteren Steigerung der Bandbreiteneffizienz des optischen Übertragungssystems OTS können Wellenlängenmultiplex-technologien eingesetzt werden.



## Patentansprüche

1. Verfahren zur Übertragung von mindestens einem ersten und zweiten Datensignal (ds1, ds2) im Polarisationsmultiplex in  
5 einem optischen Übertragungssystem (OTS),
- bei dem in einem ersten Schritt sendeseitig das erste Datensignal (ds1) auf ein Seitenband (SB1) eines ersten Trägersignals (ts) zur Erzeugung eines ersten seitenbandmodulierten Signals (ms1) und das zweite Datensignal (ds2) auf  
10 ein Seitenband (SB2) eines zweiten Trägersignals (ts) zur Erzeugung eines zweiten seitenbandmodulierten Signals (ms2) moduliert wird,
  - bei dem in einem zweiten Schritt das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal (ms1, ms2) zueinander orthogonal polarisiert sowie zu einem optischen Multiplexsignal (oms)  
15 zusammengefasst und übertragen werden,
  - bei dem in einem dritten Schritt empfangsseitig das optische Multiplexsignal (oms) über ein Polarisationsstellglied (PTF) an einen Polarisationsplitter (PBS) geführt wird,  
20 der das übertragene optische Multiplexsignal (oms) in das erste und zweite modulierte Signal (ms1, ms2) auftrennt,
  - bei dem in einem vierten Schritt das erste seitenbandmodulierte Signal (ms1) in ein erstes elektrisches Signal (es1) und/oder das zweite seitenbandmodulierte Signal (ms2) in  
25 ein zweites elektrisches Signal (es2) umgesetzt werden,
  - bei dem in einem fünften Schritt das erste und/oder das zweite elektrische Signal (es1, es2) bewertet wird und abhängig davon mindestens ein Regelsignal (rs) zur Regelung des Polarisationsstellgliedes (PTF) abgeleitet wird.
- 30
2. Verfahren nach Anspruch 1,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß die Seitenbandmodulation als Einseitenbandmodulation oder als Restseitenbandmodulation ausgestaltet ist.
- 35
3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,

daß bei einem sich von dem ersten Trägersignal ( $ts_1$ ) um eine Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) unterscheidenden zweiten Trägersignal ( $ts_2$ ) zur Bewertung des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals ( $es_1, es_2$ ) der spektrale Anteil des ersten  
5 und/oder des zweiten elektrischen Signals ( $es_1, es_2$ ) bei der Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) ermittelt wird.

4. Verfahren nach Anspruch 3,  
dadurch gekennzeichnet,  
10 daß die Amplitude ( $P$ ) des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals ( $es_1, es_2$ ) bei der Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) auf ein Minimum ( $MIN_1, MIN_2$ ) geregelt wird.

5. Verfahren nach Anspruch 3 oder 4,  
15 dadurch gekennzeichnet,  
daß als Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) ein Wert größer ein Gigahertz gewählt wird.

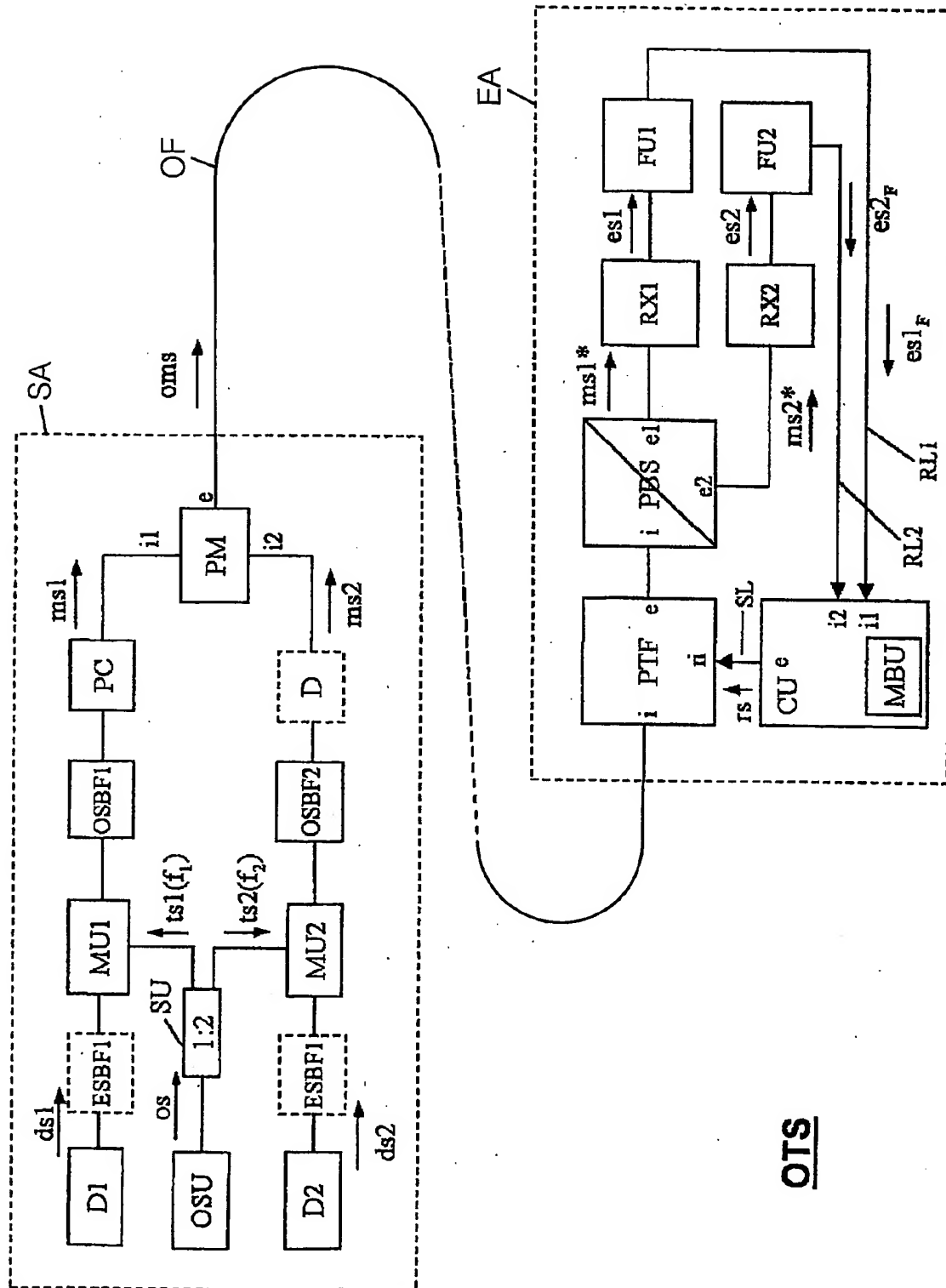
6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5,  
20 dadurch gekennzeichnet,  
daß das erste oder zweite seitenbandmodulierte Signal ( $ms_1, ms_2$ ) sendeseitig zur Dekorrelation verzögert wird.

7. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6,  
25 dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen Signals ( $es_1, es_2$ ) sendeseitig dem ersten und/oder dem zweiten Trägersignal ( $ts_1, ts_2$ ) oder seitenbandmodulierten Signal ( $ms_1, ms_2$ ) mindestens ein Pilottonsignal überlagert wird.  
30

8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6,  
dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen  
Signals ( $es_1, es_2$ ) das erste und das zweite Datensignal  
35 ( $ds_1, ds_2$ ) mit unterschiedlichen Übertragungsbitraten übertragen werden.

9. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6,  
dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen  
Signals (es1,es2) das erste und das zweite Datensignal  
5 (dsl,ds2) in unterschiedlichen Datenformaten übertragen wer-  
den.
10. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 9,  
dadurch gekennzeichnet,  
10 daß das optische Übertragungssystem (OTS) im Wellenlängenmul-  
tiplex (WDM) betrieben wird.

1/3



2/3

FIG 2A

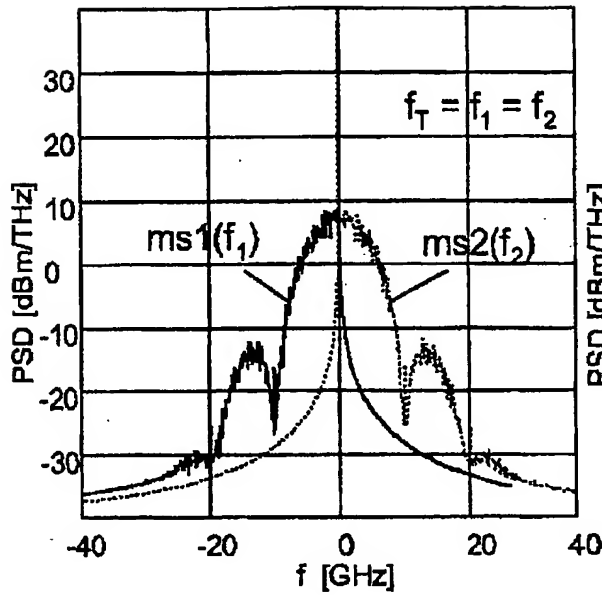


FIG 2B

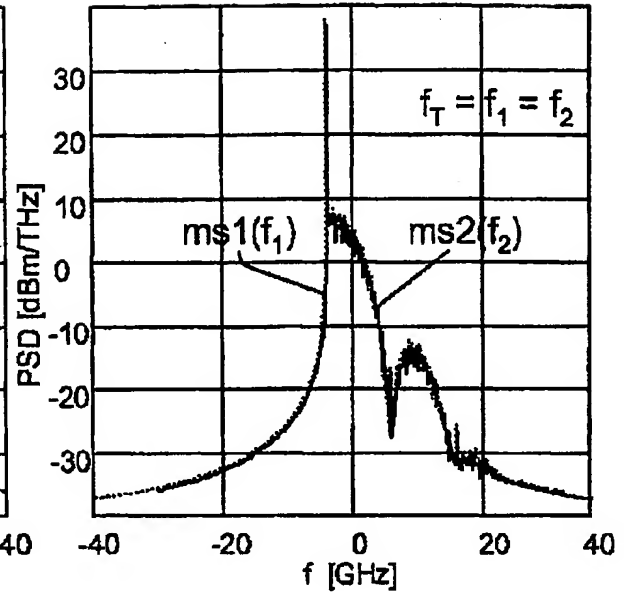


FIG 2C

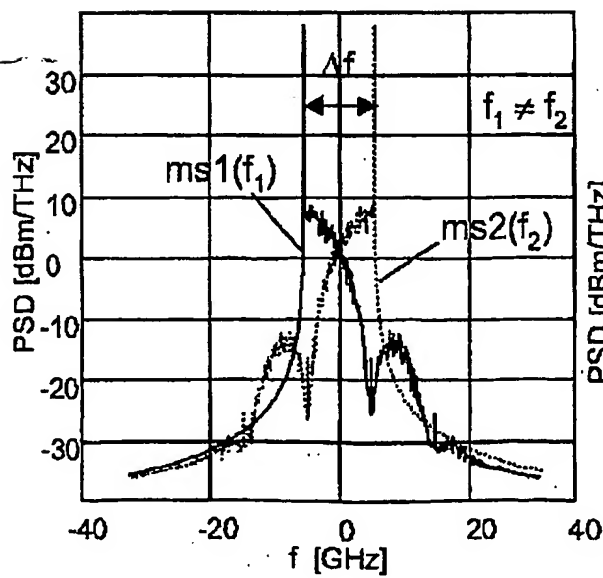
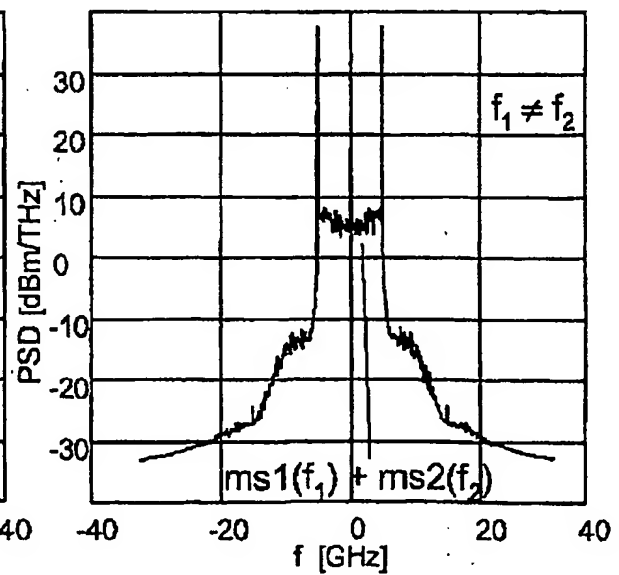
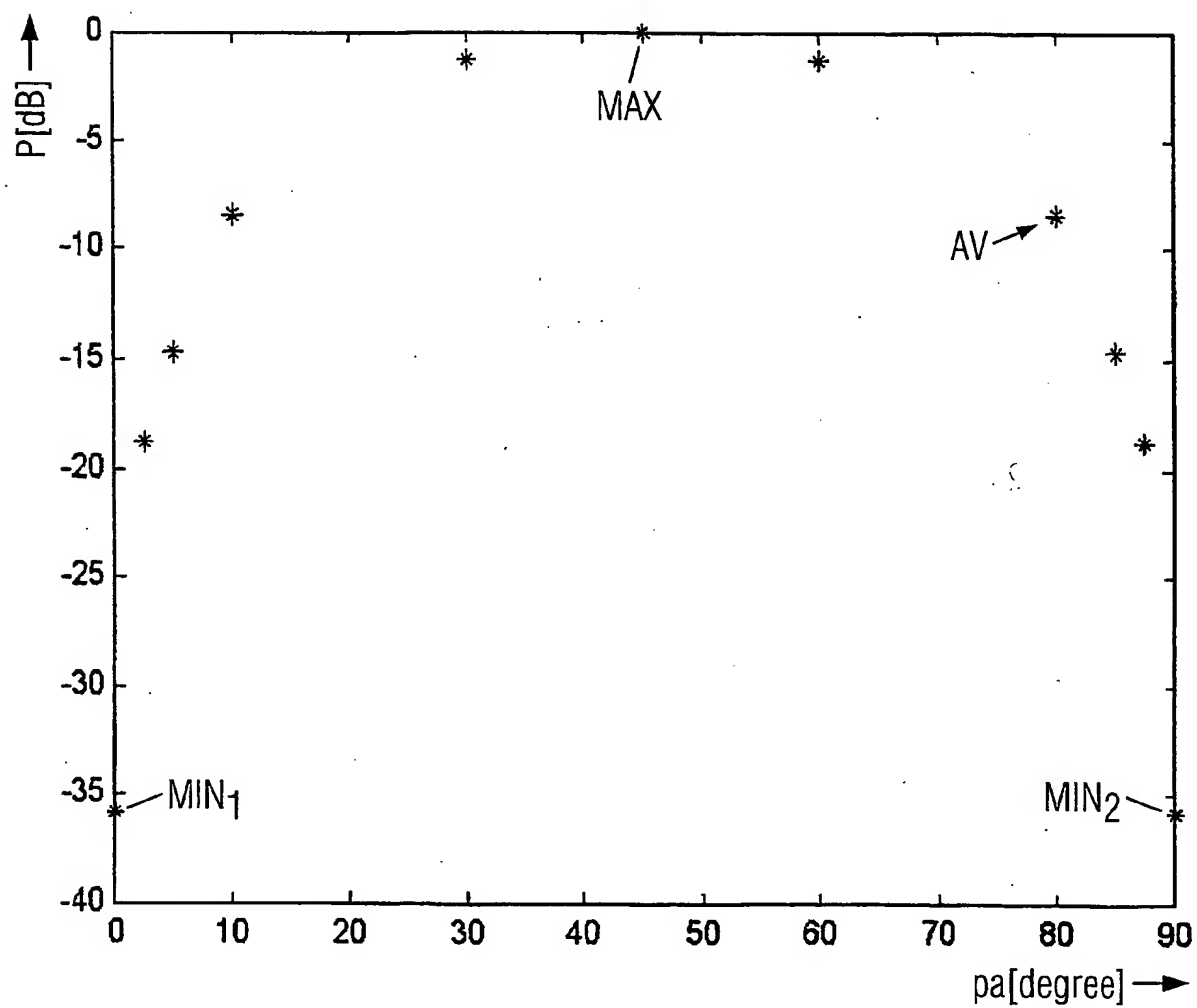


FIG 2D



3/3

FIG 3



polarization filter, the two modulated signals which are polarized orthogonally to each other are separated.

Various feedback criteria are known for controlling the separation of the two orthogonally polarized signals at the receiving end. The publication "Optical polarization division multiplexing at 4GB/S" by Paul M. Hill et al., IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4 No. 5, May 1992, discloses the use of coherent techniques in combination with pilot tones for the purpose of reconstructing or separating, as applicable, polarization-multiplexed optical signals. In addition, the publication "Fast Automatic Polarization Control System", Heismann and Whalen, IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4 No. 5, May 1992, discloses a separation of polarization-multiplexed optical signals by reference to a correlation signal generated from the clock pulse which is recovered together with the optical signals received. In addition, the German patent application 10147892.5 discloses a frequency shift method for separating polarization-multiplexed optical data signals at the receiving end, in which use is made at the transmitting end of two carrier signals which have a differential frequency and, for the purpose of separating the two data signals at the receiving end, the spectrum of the data signals transmitted at the differential frequency is analyzed for the purpose of controlling a polarization control element.

In F. Heismann et al., "Automatic polarization demultiplexer for polarization-multiplexed transmission systems", Electronics Lett. (1993) Vol. 29, No. 22, pp 1965/6, a fully automatic polarization demultiplexer for an optical polarization-multiplexed transmission system is proposed. The demultiplexer consists of an electro-optical polarization converter and a simple fiber-optic polarization splitter. The polarization converter continuously converts any arbitrary and fluctuating polarization states at the end of the

optical transmission link into a fixed polarization state, and they are then separated out spatially by the polarization splitter.

5 S. Bigo et al., "10.2 Tbit/s (256x42.7 Gbit/s PDM/WDM) transmission over 100 km TeraLight™ fiber with 1.28 bit/s/Hz spectral efficiency", OFC 2001 Tech. Digest, Postconference Edition, pp. PD25-1 - 3, presents a transmission system with high spectral efficiency, incorporating both polarization multiplexing and also wavelength multiplexing. In this, the transmission capacity is increased by the fact that channels which  
10 are located in the C and L bands are mutually combined and are so arranged that they can be better isolated spectrally by means of vestigial sideband filtering in the receiver. Here, one of the two sidebands of the transmission signal is filtered out at the receiving end of the transmission system.

15 In addition to this, the publication by Mike Sieben et al., "Optical Single Sideband Transmission at 10 Gb/s Using Only Electrical Dispersion Compensation", Journal of Lightwave Technology, Vol. 17, No. 10, October 1999 discloses a method for single-sideband transmission of  
20 optical signals, in which an optical single-sideband signal is generated at the transmitting end from a digital baseband signal with the help of at least one Mach-Zehnder modulator, using a Hilbert transformation. By the transmission of a single sideband, the ~~non-~~linear effect of fiber chromatic dispersion is reduced, and  
25



## Claims

1. Method for the transmission of at least one first and second data signal (ds1, ds2) in polarization multiplex in an optical transmission system (OTS), by which

- in a first step at the transmitting end the first data signal (ds1) is modulated onto a sideband (SB1) of a first carrier signal (ts) to generate a first sideband modulated signal (ms1) and the second data signal (ds2) is modulated onto a sideband (SB2) of a second carrier signal (ts) to generate a second sideband modulated signal (ms2),
- in a second step, the first and second sideband modulated signals (ms1, ms2) are polarized orthogonally to each other, and are combined into one optical multiplex signal (oms) and transmitted,
- in a third step, at the receiving end, the optical multiplex signal (oms) is fed via a polarization control element (PTF) to a polarization splitter (PBS) which separates out the optically multiplexed signal (oms) which was transmitted into the first and second modulated signals (ms1, ms2),
- in a fourth step, the first sideband modulated signal (ms1) is converted to a first electrical signal (es1) and/or the second sideband modulated signal (ms2) is converted to a second electrical signal (es2),
- in a fifth step, the first and/or the second electrical signal (es1, es2) is analyzed and, dependent on it, at least one control signal (rs) is derived for the purpose of controlling the polarization control element (PTF).

2. Method according to Claim 1 characterized in that

the sideband modulation is effected using carrier signals (ts1, ts2) which have the same frequency.

3. Method according to Claim 1, characterized in that

the sideband modulation is effected using carrier signals (ts1, ts2) which differ by a differential frequency  $\Delta f$  such that the spectra of the first and the second sideband modulated signals (ms1 and ms2) overlap, by which means the transmission bandwidth is reduced.

5

4. Method according to Claim 3, characterized in that the value chosen for the differential frequency ( $\Delta f$ ) is greater than one Gigahertz.

10

5. Method according to Claim 2 or 3, characterized in that the sideband modulation takes the form of single sideband modulation or vestigial sideband modulation.

15

6. Method according to Claim 3, characterized in that for a second carrier signal (ts2) which differs from the first carrier signal (ts1) by a differential frequency ( $\Delta f$ ) the spectral component of the first and/or the second electrical signal (es1, es2) is determined at the differential frequency ( $\Delta f$ ) for the purpose of analyzing the first and/or the second electrical signal (es1, es2).

20

7. Method according to Claim 6, characterized in that the amplitude (P) of the first and/or the second electrical signal (es1, es2) is controlled to a minimum ( $MIN_1$ ,  $MIN_2$ ) at the differential frequency ( $\Delta f$ ).

25

8. Method according to one of the Claims 1 to 7, characterized in that the first or second sideband modulated signal (ms1, ms2) is delayed at the transmitting end for the purpose of decorrelation.

30

9. Method according to one of the Claims 1 to 8,  
characterized in that  
for the purpose of distinguishing the first and second electrical  
5 signals (es1, es2), at least one pilot tone signal is superimposed at  
the transmitting end on the first and/or the second carrier signal  
(ts1, ts2) or sideband modulated signal (ms1, ms2).
10. Method according to one of the Claims 1 to 8,  
10 characterized in that  
for the purpose of distinguishing the first and second electrical  
signals (es1, es2) the first and second data signals (ds1, ds2) are  
transmitted at different bit transmission rates.
- 15 11. Method according to one of the Claims 1 to 8,  
characterized in that  
for the purpose of distinguishing the first and second electrical  
signals (es1, es2) the first and second data signals (ds1, ds2) are  
transmitted in different data formats.
- 20 12. Method according to one of the Claims 1 to 11  
characterized in that  
the optical transmission system (OTS) is operated in wavelength  
multiplex mode (WDM).

ters werden die zueinander orthogonal polarisiert übertragenen modulierten Signale getrennt.

Für die Regelung der empfangsseitigen Trennung der beiden orthogonal polarisierten Signale sind unterschiedliche Regelkriterien bekannt. Aus der Veröffentlichung "Optical polarisation division multiplexing at 4GB/S", von Paul M. Hill et al., IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4, No. 5, Mai 1992 ist die Verwendung von kohärenten Techniken in Kombination mit Pilottönen zur Rekonstruktion bzw. Trennung der polarisationsgemultiplexten optischen Signale bekannt. Ferner ist aus der Veröffentlichung "Fast Automatic Polarization Control System", Heismann and Whalen, IEEE Photonics Technology Letters, Vol. 4, No. 5, Mai 1992 eine Trennung der polarisationsgemultiplexten optischen Datensignale anhand eines aus dem wiedergewonnenen Takt sowie den empfangenen optischen Signalen erzeugten Korrelationssignals bekannt. Zusätzlich ist aus der deutschen Patentanmeldung 10147892.5 ein Frequenzversatzverfahren zur empfangsseitigen Trennung von polarisationsgemultiplexten optischen Datensignalen bekannt, bei dem sendeseitig zur Übertragung der beiden Datensignale zwei eine Differenzfrequenz aufweisende Trägersignale verwendet werden und zur empfangsseitigen Trennung der beiden Datensignale das Spektrum der übertragenen Datensignale bei der Differenzfrequenz zur Regelung eines Polarisationsstellgliedes ausgewertet wird.

In F. Heismann et al., „Automatic polarisation demultiplexer for polarisation-multiplexed transmission systems“, Electronics Lett. (1993) Vol. 29, No. 22, S. 1965/6 wird ein vollautomatischer Polarisationsdemultiplexer für ein optisches Polarisationsmultiplex-Übertragungssystem vorgestellt. Der Demultiplexer besteht aus einem elektro-optischen Polarisationsumwandler und einem einfachen faseroptischen Polarisations-Splitter. Durch den Polarisationsumwandler werden beliebige und fluktuierende Polarisationszustände am Ende der optischen Übertragungsstrecke kontinuierlich in einen fixierten

Polarisationszustand umgewandelt und anschließend durch den Polarisations-Splitter räumlich getrennt.

- In S. Bigo et. al., „10.2 Tbit/s (256x42.7 Gbit/s PDM/WDM) transmission over 100 km TeraLight™ fiber with 1.28 bit/s/Hz spectral efficiency“, OFC 2001 Tech. Digest, Postconference Edition S. PD25-1 - 3 wird ein Übertragungssystem hoher spektraler Effizienz präsentiert, das sowohl Polarisationsmultiplex als auch Wellenlängenmultiplex enthält. Dabei wird die Übertragungskapazität dadurch erhöht, dass Kanäle, die spektral im C- und L-Band angesiedelt sind, wechselseitig kombiniert werden und derart angeordnet werden, dass sie mittels Restseitenbandfilterung im Empfänger besser spektral isoliert werden können. Die Ausfilterung eines der beiden Seitenbänder des Übertragungssignals erfolgt hier auf der Empfängerseite des Übertragungssystems.

- Darüber hinaus ist aus der Veröffentlichung von Mike Sieben, et al., „Optical Single Sideband Transmission at 10 Gb/s Using Only Electrical Dispersion Compensation“, Journal of Lightwave Technology, Vol. 17, No. 10, October 1999 ein Verfahren zur „Einseitenband“-Übertragung von optischen Signalen bekannt, bei dem sendeseitig mit Hilfe mindestens eines Mach-Zehnder-Modulators aus einem digitalen Basisbandsignal unter Verwendung einer Hilbert-Transformation ein optisches Einseitenbandsignal erzeugt wird. Durch die Übertragung in nur einem Seitenband wird der nichtlineare Effekt der chromatischen

## Patentansprüche

1. Verfahren zur Übertragung von mindestens einem ersten und zweiten Datensignal (ds1, ds2) im Polarisationsmultiplex in einem optischen Übertragungssystem (OTS),
- 5     - bei dem in einem ersten Schritt sendeseitig das erste Datensignal (ds1) auf ein Seitenband (SB1) eines ersten Trägersignals (ts) zur Erzeugung eines ersten seitenbandmodulierten Signals (ms1) und das zweite Datensignal (ds2) auf
- 10    ein Seitenband (SB2) eines zweiten Trägersignals (ts) zur Erzeugung eines zweiten seitenbandmodulierten Signals (ms2) moduliert wird,
- bei dem in einem zweiten Schritt das erste und zweite seitenbandmodulierte Signal (ms1, ms2) zueinander orthogonal
- 15    polarisiert sowie zu einem optischen Multiplexsignal (oms) zusammengefasst und übertragen werden,
- bei dem in einem dritten Schritt empfangsseitig das optische Multiplexsignal (oms) über ein Polarisationsstellglied (PTF) an einen Polarisationsplitter (PBS) geführt wird,
- 20    der das übertragene optische Multiplexsignal (oms) in das erste und zweite modulierte Signal (ms1, ms2) auftrennt,
- bei dem in einem vierten Schritt das erste seitenbandmodulierte Signal (ms1) in ein erstes elektrisches Signal (es1) und/oder das zweite seitenbandmodulierte Signal (ms2) in
- 25    ein zweites elektrisches Signal (es2) umgesetzt werden,
- bei dem in einem fünften Schritt das erste und/oder das zweite elektrische Signal (es1, es2) bewertet wird und abhängig davon mindestens ein Regelsignal (rs) zur Regelung des Polarisationsstellgliedes (PTF) abgeleitet wird.
- 30
2. Verfahren nach Anspruch 1,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t,  
dass die Seitenbandmodulation mit Trägersignalen (ts1, ts2) gleicher Frequenz erfolgt.
- 35
3. Verfahren nach Anspruch 1,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t,

dass die Seitenbandmodulation mit Trägersignalen (ts1, ts2) erfolgt, die sich um eine Differenzfrequenz  $\Delta f$  derart unterscheiden, dass sich die Spektren des ersten und zweiten seitenbandmodulierten Signals (ms1 und ms2) überlappen, wodurch  
5 die Übertragungsbandbreite verringert wird.

4. Verfahren nach Anspruch 3,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß als Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) ein Wert größer ein Gigahertz  
10 gewählt wird.

5. Verfahren nach Anspruch 2 oder 3,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß die Seitenbandmodulation als Einseitenbandmodulation oder  
15 als Restseitenbandmodulation ausgeführt wird.

6. Verfahren nach Anspruch 3,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß bei einem sich von dem ersten Trägersignal (ts1) um eine  
20 Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) unterscheidenden zweiten Trägersignal (ts2) zur Bewertung des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals (es1, es2) der spektrale Anteil des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals (es1, es2) bei der Differenzfrequenz ( $\Delta f$ ) ermittelt wird.

25  
7. Verfahren nach Anspruch 6,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß die Amplitude (P) des ersten und/oder des zweiten elektrischen Signals (es1, es2) bei der Differenzfrequenz ( $\Delta f$ )  
30 auf ein Minimum ( $MIN_1$ ,  $MIN_2$ ) geregelt wird.

8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7,  
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t ,  
daß das erste oder zweite seitenbandmodulierte Signal (ms1,  
35 ms2) sendeseitig zur Dekorrelation verzögert wird.

9. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8,

- dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen  
Signals (es1, es2) sendeseitig dem ersten und/oder dem zwei-  
ten Trägersignal (ts1, ts2) oder seitenbandmodulierten Signal  
5 (ms1, ms2) mindestens ein Pilottonsignal überlagert wird.
10. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8,  
dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen  
10 Signals (es1, es2) das erste und das zweite Datensignal (dsl,  
ds2) mit unterschiedlichen Übertragungsbitraten übertragen  
werden.
11. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8,  
15 dadurch gekennzeichnet,  
daß zur Unterscheidung des ersten und zweiten elektrischen  
Signals (es1, es2) das erste und das zweite Datensignal (dsl,  
ds2) in unterschiedlichen Datenformaten übertragen werden.
- 20 12. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 11,  
dadurch gekennzeichnet,  
daß das optische Übertragungssystem (OTS) im Wellenlängenmul-  
tiplex (WDM) betrieben wird.